(54) VARIABLE FOCUS TYPE LENS

(19) JP (43) 3.8.1992 (11) 4-211231 (A)

(22) 28.1.1991 (33) JP (31) 90p.68422 (32) 20.3.1990(2) (21) Appl. No. 3-25199

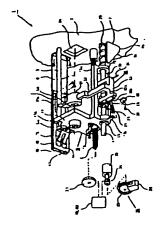
(71) RICOH CO LTD (72) TOKIO ISHINO(3)

(51) Int. Cl<sup>5</sup>. G03B5/00,G02B7/08,G03B17/12

PURPOSE: To shorten the adjustment time for focus distance, eliminate the disrationality on the human engineering aspect in focusing and improve opera-

tion performance.

CONSTITUTION: A photographing optical system is constituted only by a main lens Lm in case of wide use, while by inserting a sublens Ls at the back of the main lens Lm. A wide pattern 42 for prescribing the focusing region in case of wide use is set in close behind the focusing drive start position in wide uses, and a telepattern 43 for prescribing the focusing region in tele use is set in close before the focusing drive starting position in tele use. Each of the focus distance region and the focusing drive starting position of the main lens Lm is detected by the slide of a slidable brush 16 installed on a front group frame 10 for holding the main lens Lm, on these patterns 42 and 43. The detection of the position in focusing is carried out by a digital signal generating means 36 consisting of a rotary encoder which revolves in interlocking with a driving motor 33.



(54) PLATE MEMBER FOR LIGHT SHIELDING BLADE OR ARM

(11) 4-211232 (A)

(43) 3.8.1992 (19) JP

(21) Appl. No. 3-1607

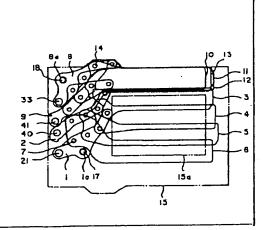
(22) 10.1.1991 (33) JP (31) 90p.63842 (32) 14.3.1990

(71) NIKON CORP (72) TAKASHI MATSUBARA

(51) Int. CI<sup>5</sup>. G03B9/36

PURPOSE: To provide a plate member which is lightweight and has a high strength and can be used for the superhigh speed shutter for a camera, etc.

CONSTITUTION: A lamination structure plate member consists of two surface member layers made of reinforced resin consisting of the continuous carbon fibers arranged in one direction which is nearly parallel to the longitudinal direction of the light shielding blades 3-6, 10-13 or arms 1, 2, 8 and 9 and the matrix resin which encloses the continuous fibers and an intermediate layer interposed between two surface layers, and the intermediate layer is the reinforced resin consisting of the aromatic polyamide fibers and the matrix resin which encloses the aromatic polyamide fiber, and the polyamide resin may be the continuos fiber or short fiber, and the fiber direction is nearly vertical to the longitudinal direction of the light shielding blades 3-6 and 10-13 or the arms 1, 2, 8 and 9.



(54) DRIVING DEVICE FOR PHOTOGRAPHING OPTICAL SYSTEM (19) JP

(11) 4-211233 (A)

(43) 3.8.1992

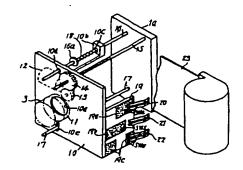
(22) 19.2.1991

(21) Appl. No. 3-24676 (71) NIKON CORP (72) HIROSHI WAKABAYASHI

(51) Int. Cl<sup>5</sup>. G03B13/36,G02B7/04,G03B17/00

PURPOSE: To provide a camera with which the reduction of dimension is realized by arranging a motor for driving a photographing optical system in rational manner.

CONSTITUTION: A driving device for a photographing optical system 3 is constituted of a motor 12 as driving device for the photographing optical system, supporting member 10 for supporting the photographing optical system and the motor, and the driving mechanisms 13, 14 and 15 for shifting the supporting member in the optical axis direction of the photographing optical system by the driving force of the motor.



# (19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開平4-211232

(43)公開日 平成4年(1992)8月3日

(51) Int.Cl.4

識別記号

FΙ

技術表示箇所

G 0 3 B 9/36

A 8807-2K

庁内整理番号

審査請求 未請求 請求項の数3(全 6 頁)

(21)出願番号

特顧平3-1607

(22)出顧日

平成3年(1991)1月10日

(31)優先權主張番号 特願平2-63842

(32) 優先日

平 2 (1990) 3 月14日

(33)優先権主張国

日本(JP)

(71)出窟人 000004112

株式会社ニコン

東京都千代田区丸の内3丁目2番3号

(72)発明者 松原 隆

東京都品川区西大井1丁目6番3号 株式

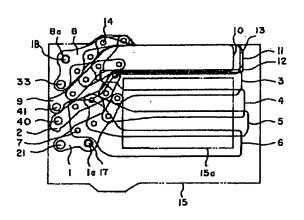
会社ニコン大井製作所内

(54) 【発明の名称】 遮光羽根用またはアーム用板材

# (57)【要約】

【目的】カメラ等の超高速シャッタに使用可能な、軽量 でかつ強度のある板材を提供する。

【構成】遮光羽根、またはアームの長手方向とほぼ平行 な一方向に揃えられた炭素繊維の連続繊維とこれを包含 するマトリックス樹脂とからなる2枚の強化樹脂製表材 層と、この2枚の間に挟まれた中間層とからなる積層構 造の板材において、中間層が芳香族ポリアミド繊維とこ れを包含するマトリックス樹脂とからなる強化樹脂であ り、かつポリアミド樹脂は連続繊維でも短繊維でもよ く、またその繊維方向が遮光羽根またはアームの長手方 向にほぼ垂直になるようにしたことを特徴としている。



### 【特許請求の範囲】

【請求項2】 前記ポリアミド繊維が連続繊維であり、かつ、その方向が遮光羽根またはアームの長手方向にほば垂直であることを特徴とする、請求項第1項記載の遮光羽根用またはアーム用板材。

【酵求項3】 前記ポリアミド繊維が短載維であり、かつ、その方向が遮光羽根またはアームの長手方向にほぼ垂直であることを特徴とする、酵求項第1項記載の遮光羽根用またはアーム用板材。

# 【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、カメラのフォーカルプレンシャッタやレンズシャッタのシャッタ羽根または絞り羽根のように、高速で運動する事が要求される遮光羽根または該遮光羽根を支持するアームに使用される板材に関する。

[0002]

【従来の技術】近年、フィルム感度の向上、新しい映像表現への欲求などから、カメラに対し更に速いシャッタスピードが要望されている。シャッタスピードを速くするには、駆動系の駆動力を上げてもよいが、そうする 30 と、電池の容量が不足したり、交換時期が早まるという問題が出てくる。

【0003】従って、羽根そのものを軽量化する必要がある。軽量化するためには、薄くすることが直に着想されるが、そうすると、剛性が極端に低下し、そのため走行中または停止時に、羽根が波打つ現象が発生する。故は羽根の長手方向に進行する波である。この現象が発生すると、或いは発生中に次のシャッタを切ると、羽根は他の羽根または第2群の羽根と衝突したり、画角を決める収納枠に衝突し、破損するという結果に至る。

【0004】従って、遮光羽根用板材には、軽くて高剛性のものが要求される。この種の遮光羽根用板材として、特開昭59-61827号、実開昭60-63825号、特開昭62-199439号、特開昭63-17435号等に開示されているように、(1)一方向に揃えられた炭素繊維の連続繊維とこれを包含するマトリックス樹脂とからなる強化樹脂製中間層と、(2)一方向に揃えられた炭素繊維の連続繊維とこれを包含するマトリックス樹脂とからなる強化樹脂製表材層とからなる積層構造の板材が提案された。

【0005】 被打つ現象を抑制するため、表材層は、線 維が遮光羽根の長手方向とほぼ平行にしてあり、中間層 は、羽根を強化するため遮光羽根の長手方向とほぼ垂直 にしてある。板材の厚さは、60~120 μm程度であ る。板材は、当然のことながら、厚さ方向に面対称に積 層されている。また、中間層、表材層共に単一層ではな

く、薄い強化樹脂シートを複数枚積層したものでもよ

2

【0006】この板材を遮光羽根の所定形状に打抜きま 10 たは切断することにより20~50枚程度の軽量、高強 度高剛性の遮光羽根が得られる。この遮光羽根は、1/ 8000秒のシャッタスピードを持つカメラに実用化さ れている。さらにシャッタについて簡単にその動きを説 明しておく。

【0007】図1ないし図3は、本発明における遮光羽根とアームを応用した公知の縦走りフォーカルプレーンシャッタを示す正面図である。図1はシャッタがセットされた状態、図2は露光窓15aが開いた状態、図3は露光窓15aが開じられた状態を示している。図1ないと20 し図3において、先羽根アーム1及び先羽根アーム2が、それぞれ軸21及び軸40のまわりに反時計方向に回動することにより、ピン7を介して先羽根アーム1、2に対して回動可能に取り付けられた先羽根3~6が展開されて露光窓15aを覆い、一方先羽根アーム1、および2が時計方向に回動することにより、先羽根3~6が下方に折り畳まれて露光窓15aを関くようになっている

[0008] 同様に、後羽根アーム8及び9がそれぞれ 軸33及び軸41のまわりに、反時計方向に回動するこ とにより、ピン14を介して後羽根10~13が上方に 折り畳まれて、露光窓15aを開き、一方後羽根アーム 8および9が時計方向に回動することにより、後羽根1 0~13が展開されて、露光窓15aを覆うように構成 されている。

【0009】上述したこれらの回動運動は、加速運動であるため、先羽根アーム1の穴1aや先羽根アーム1および2のピン7との嵌合部にはその加速度と先羽根系の慣性質量に応じた力が加わる。そしてこの力は回動中は働き続ける。次に穴1aに嵌合された駆動ピン17が不図示の先羽根プレーキ片に当接すると、この瞬間衝突により先羽根駆動ピン17には大きな加速度が生じ、そして、この加速度と先羽根系の慣性質量に応じた力が、先羽根アーム1の穴1aや先羽根アーム1および2のピン7との嵌合部に加わる。

【0010】以上のことは後羽根アームについても同様である。

[0011]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、最近、 1/8000秒を越える更に速い超高速シャッタが要求 50 されつつある。そのため、従来の板材でも未だ重いとい

40

う第1の問題点が発生した。また、羽根は、駆動系のア ームと連結する必要があり、これまで、連結は「かし め」により実行されてきたが、そのような超高速シャッ 夕では、従来の板材は、この連結部の強度が不十分であ るという第2の問題点が発生した。

【0012】また、さらに一層の軽量化を図るため、駆 動系のアームも、軽量化を図りたいが、羽根との連結部 に、駆動、停止時の衝撃力がかかるため、炭素繊維強化 樹脂では、この連結部の強度が不十分という第3の問題 点が発生した。本発明の目的は、これらの問題点を同時 10 に解決することにある。

# [0013]

【課題を解決するための手段】本発明者は、これらの問 題点の原因について鋭意研究した結果、 (1) マトリッ クス樹脂の比重が約1. 2であるのに対して、炭素繊維 は比重が 1. 7~1. 8と重いこと、(2) 炭素繊維 は、伸び(破断伸度のこと)が比較的小さく、そのた め、大きな応力が羽根に作用したとき比較的早く破断し て、羽根を破損に導くことを見出した。

【0014】そこで、更に研究を進めた結果、本発明者 20 は、羽根の剛性は、波打ち現象の抑制のため、羽根の長 手方向に湾曲するのを抑制する剛性は必要であるけれど も、羽根の長手方向に垂直な方向に適曲するのを抑制す る剛性は、前者に比べて1/10程度でよく、従って、 前者の剛性に貢献しない中間層には、剛性の高い炭素繊 維を使用する必要はないことを見出した。

【0015】むしろ、本発明者によれば、中間層につい ては、第2の問題点の解決のため、伸び(特に羽根の長 手方向に対してほぼ垂直な方向の伸び)の大きい材料が 必要である。また、以上のことは羽根を支持するアーム 30 についても同様であることがわかった。

【0016】本発明者は、次に20種以上の樹脂につい て試行錯誤を繰り返した結果、炭素繊維より比重が軽 く、引張強度は炭素繊維と同等であるが、伸びが大きい 芳香族ポリアミド繊維が中間層の材料として最適であ り、第1、第2 および第3の問題点が同時に解決される ことを見出し、本発明を成すに至った。よって、本発明 は、「進光羽根およびアームの長手方向とほぼ平行なー 方向に揃えられた炭素繊維の連続繊維とこれを包含する マトリックス樹脂からなる2枚の強化樹脂性表材層と、 該表材層の間に挟まれた中間層とからなる積層構造の進 光用またはそれを支持するアーム用板材において、前紀 中間層が、芳香族ポリアミド樹脂繊維とこれを包含する マトリックス樹脂とからなる強化樹脂からなることを特 徴とする板材」を提供する。

### [0 0 1 7]

【作用】芳香族ポリアミド繊維は、デュポン社より「ケ プラー」の登録商標で市販されているが、これは、炭素 鎌雄に比べて比重が1.4と軽い。そのため、羽根は軽く

するので、もともと剛性は余り必要ないことから、これ で十分である。

【0018】そして、伸びは、炭楽線維(1%以上1.5 %未満) に比べて、1.5%以上2%以下と大きく、しか も、引張強度は、炭素繊維と同等である。但し、比重で 割った比引張強度は、芳香族ポリアミド繊維は、炭素繊 雄より大きくなる。そのため、連結部に大きな応力が作 用した場合にも、これを緩和して破損に至ることが防止 される。

【0019】芳香族ポリアミド繊維は、引張強度が30 Okg/mm<sup>2</sup> 以上、弾性率5,000kg/mm<sup>2</sup> 以上特に13, 000kg/mm 以上のものが好ましい。繊維の太さ(直 径) は、3~6μm程度が適当である。 芳香族ポリアミ ド繊維は、連続繊維(長繊維)でも長さ1~30mm程度 の短鍵維でもよい。

【0020】 短繊維の場合、マトリックス樹脂に練り込 んでコンパウンド(繊維の方向はランダム)の形で中間 層に使用してもよいし、特別な工夫をして繊維方向を揃 えてマトリックス樹脂に含浸させた強化樹脂シートを中 間層に使用してもよい。後者の場合、繊維方向は、羽根 の長手方向にほぼ垂直にすることが好ましい。芳香族ポ リアミドの連続繊維を用いる場合、繊維方向は、羽根の 長手方向にほぼ垂直にすることが好ましい。ただ、連続 繊維は、現在のところプレス打ち抜きによる切断が難し い欠点はある。

【0021】芳香族ポリアミド繊維は、予めランダムに 結合されたマット状のものを使用してもよい。このマッ トにマトリックス樹脂を含浸させた強化樹脂シートを中 間層とするのである。ポリアミド繊維とマトリックス樹 脂との比率は、両者の合計重量を基準にして、樹脂が3 0~90重量%、特に連続繊維の場合、30~50重量 %、短繊維の場合、60~90重量%または60~75 重量%を占めることが好ましい。

【0022】マトリックス樹脂としては、例えば、 (1) セルロイド、セルロースアセテート、セルロース プロピオネート、セルロースプチレート、6-ナイロ ン、6,6-ナイロン、ABS、AS樹脂、高密度ポリ エチレン、ポリプロピレン、ポリアセタール、ポリカー ポネート、ポリエチレンテレフタレート、ポリプチレン テレフタレート、ポリエーテルケトン、ポリエーテルエ ーテルケトン、ポリサルホン、ポリエーテルサルホン、 ポリエーテルイミド、ポリアリレート、ポリアミドエラ ストマー、マイオノマー、液晶ポリマー、ポリイミド、 ポリアミドイミド、フッ素樹脂、PPS、変性ポリフェ ニレンオキサイド等の熱可塑性樹脂、または(2)エポ キシ樹脂、不飽和ポリエステル、ポリウレタン、ポリイ ミドなどの熱硬化性樹脂が挙げられる。

【0023】熱硬化可能な樹脂液をポリアミド繊維に含 浸させた後、樹脂液をBステージ状態(一応固化してお なる。剛性は、炭素繊維に比べて低いが、中間層に使用 60 り明白な流動性はないが、加熱すれば最終的な硬化が可 能な状態)にしたプリプレグ・シート(prepreg sheet)を中間層の前駆体材料にすることが好ましい。プリプレグ・シート中のポリアミド線維は、連続繊維、一方向に揃えられた短線維、方向がランダムな短線維、マット状のいずれでもよい。

[0024] マット状のポリアミド繊維を用いる場合は、このマットに熱硬化可能な樹脂液(溶媒、希釈剤、硬化剤、充填剤、着色剤、カーポンプラック等を含むものでも可)を整布し乾燥したもの(熱硬化可能)を中間層の前駆体材料にすることもできる。他方、表材層を構成する強化樹脂は、既述のように、一方向に揃えられた炭素繊維の連続繊維とこれを包含するマトリックス樹脂とからなる。

【0025】マトリックス樹脂は、中間層と同じものを使用することができ、この場合も、同様にプリプレグ・シートを使用することが好ましい。炭素繊維とマトリックス樹脂との比率は、両者の合計重量を基準にして、樹脂が30~90重量%、特に35~50重量%または60~75重量%を占めることが好ましい。

【0026】炭末繊維は、連焼繊維であり直径3~10 $\mu$ m程度のものが適当である。本発明で使用される板材を得るには、表材層/中間層/表材層の順に積層・接合すればよいが、最も好ましい方法は、厚さ10~60 $\mu$ m程度の前駆体材料(例えば、プリプレグ・シート)を少なくとも中間層に1枚、それを挟む表材層に表裏少なくとも2枚を、板材の厚さ方向の中心軸に対して面対称となるよう、積層し、その上で、加熱プレスして、樹脂被を硬化させる方法である。

[0027] この場合、中間層を非連続的に配置するか、非連続的に穴を開けておくことにより、積層・接合 30 後に中空の板材が得られるようにしてもよい。中間層が連続繊維を含む場合には、この繊維方向が羽根及びアームの長手方向に対してほぼ垂直となるように配置することが好ましい。また、中間層、表材層共に1枚のプリプレグ・シートではなく、複数枚(例えば2~5枚)重ね積層して使用してもよい。この場合、中間層または表材層自身で、交互に繊維方向を直交させても、平行(全て同一方向)でもよい。

【0028】例えば、表材層に各1枚のプリプレグ・シートを使用し、中間層に2枚のプリプレグ・シート(こ 40の2枚は互いに繊維方向が平行)を使用してもよい。また、遮光性、表面潤滑性が不足する場合には、プリプレグ・シートに予めカーポンブラックを樹脂液(固形分100重量部)に対して5~15重量%程度添加してもよい。カーポンプラックの平均粒径は、0.07μm以下のものが好ましい。カーポンブラックは表材層だけに添加してもよいし、中間層だけに添加してもよい。両者それぞれに独特の特徴がでる。或いは両方に添加してもよい。

[0029] こうして積層したプリプレグ・シートを加 50 厚ムラ及びソリの有無を調べた。

熱プレスすれば、本発明の板材が得られる。本発明の板材は、遮光羽根の場合表材層の厚さが $15\sim40\,\mu$ m程度、中間層の厚さが $20\sim50\,\mu$ m程度、全体の厚さが $50\sim120\,\mu$ m程度のものが有用である。またアームの場合、表材層の厚さが $15\sim60\,\mu$ m程度、中間層の厚さが $20\sim160\,\mu$ m程度、全体の厚さが $120\sim220\,\mu$ m程度のものが有用である。

6

【0030】この板材の段階で、黒色塗装(ドライループ塗装)を施してもよい。この塗装は、遮光性の向上、表面反射率の低下、外観美観の向上、表面潤滑性の向上を目的として実行される。塗膜の厚さは、0.1~10μmが適当であるが、0.1~3μm程度に薄くすると、板材が反る危険が低下する。本発明の板材を遮光羽根あるいはアームの所定形状に打抜きまたは切断することにより、20~50枚程度の遮光羽根が得られる。この場合、表材層の炭索繊維が遮光羽根の長手方向とほぼ平行になるように打抜きまたは切断する。

【0031】こうして得られた羽根の段階で黒色塗装を施してもよい。以下、実施例に基づき、本発明をより具 20 体的に説明するが、本発明はこれに限られるものではない。

#### [0032]

【実施例1】 (1) 先ず、炭素繊維(平均直径6~7 $\mu$ m)が連続繊維で、一方に揃えられており、マトリックス樹脂がエポキシ樹脂で、樹脂含有率が35~45重量%であり、厚さが15~25 $\mu$ m(プレス後)のプリプレグ・シートAを用意した。

(2) 次に、芳香族ポリアミド繊維(平均直径  $10\mu$  m、長さ  $1\sim30$  m)の短線維で、一方に揃えられており、マトリックス樹脂がエポキシ樹脂で、樹脂含有率が $60\sim90$  重量%であり、厚さが  $20\sim50\mu$  m(成形後)のプリプレグ・シートBを用意した。このシートは、紙すき技術を応用した遠心引上げ法で製造される。

【0033】 (3) 上配シートA2枚とシートB1枚を用意し、繊維方向が $0^\circ$  (表材層)  $/90^\circ$  (中間層)  $/0^\circ$  (表材層) となるように、かつシートの種類がA (表材層) /B (中間層) /A (表材層) となるように、上配3枚を面対称に積層し、13000個度で $5\sim15$ kg/cm² の圧力をかけ、その状態で $1\sim2$ 時間放置させることにより、エボキシ樹脂を硬化させ、その後、室温まで徐冷することにより、板厚 $50\sim100~\mu$ mの板材を得た。

【0034】同様にして多数の板材を製造し、得られた 板材について、板厚ムラ及びソリの有無を調べた。

(4) 平面性の良好な1枚の板材から、プレス打抜き加工により、20~50枚のフォーカルプレン用遮光羽根を製造した。但し、表材層の炭素繊維の方向が、遮光羽根の長手方向とほぼ平行となるように打抜いた。

【0035】このとき、得られた遮光羽根について、板 厚ムラ及びソリの有無を調べた。

(5) 平面性の良好な多数の遮光羽根について、その表 **国両面に片面4μmの膜厚でドライループ強装を施し** た。

### [0036]

【比較例1】実施例1で用いたプリプレグ・シートAを 3枚用意し、これらのシートを観維方向が0°/90° /0°となるように積層し、以下、実施例1と同様にし て板材、遮光羽根、「塗装付き遮光羽根」を順次製造し た。強装により、遮光羽根の内部歪みが顕在化して反り が発生したものもあった。

【0037】また、実施例1と比較例のうち、表材層/ 中間層/表材層の各層について、同一の厚さの板材を選 び、両者について、羽根を打ち抜き、この羽根につい て、①単位表面積当たりの重量を測定した後、縦走りシ ャッタを製作し、このシャッタについて、②1枚の羽根 が24mmの画角を上下する時間(走行速度と言う)を測 定した。この結果を次の表1に示す。

### [0038]

# 【表1】

	実施例1	比較例1
①重量比	1. 3~1. 4	1. 5
②走行速度msec	2. 6~2. 7	2. 8

【0039】更に製作したシャッタについて、さらに速 い走行速度についても連続的に上下させる耐久試験を実 施したところ、比較例に比べて実施例のものは、はるか と、比較例の羽根はカシメ穴の周辺部にヒビ割れが見ら れ、穴の径が上下方向(羽根の長手方向にほば垂直な方 向) に拡大していた。それに対して、実施例の羽根は異 常がなかった。

# [0040]

【実施例2】実施例1で用いたブリブレグ・シートAと 同じであるが、但し、平均粒径が0.01 µm以下のカー ポンプラックを樹脂100重量部当たり10重量%添加 したプリプレグ・シートA'を準備した。以下、シート Aの代わりにシートA'を使用する他は実施例1と同様 40 にして、板材、遮光羽根、「塗装付き遮光羽根」を順次 製造した。

### [0041]

【実施例3】実施例1で用いたプリプレグ・シートBと 同じであるが、但し、平均粒径が0.01 µm以下のカー ポンプラックを樹脂100重量部当たり10重量%添加 したプリプレグ・シートB: を準備した。以下、シート Bの代わりにシートB:を使用する他は実施例1と同様 にして、板材、遮光羽根、「塗装付き遮光羽根」を順次 製造した。

#### [0042]

【実施例4】 ポリアミド繊維がマット状 (繊維方向がラ ンダム) である点を除いて実施例1で用いたプリプレグ ・シートBと同様であるプリプレグ・シートB: を準備 した。以下、シートBの代わりにシートB2 を使用する 他は実施例1と同様にして、板材、遮光羽根、「塗装付 き遮光羽根」を順次製造した。

8

#### [0043]

【実施例 5】 ポリアミド繊維が連続繊維で、かつ一方に 10 揃えられており、樹脂含有率が35~50重量%である 点を除いて実施例1で用いたプリプレグ・シートBと同 様であるプリプレグシートB: を準備した。以下シート Bの代わりにシートB:を使用する他は実施例1と同様 にして板材、遮光羽根、「塗装付き遮光羽根」を順次製 造した。

### [0044]

【実施例6】ポリアミド繊維が連続繊維で、かつ一方に 揃えられており、厚さが65~80μm(プレス後)で あるプリプレグシートB, を2シート準備した。なお、 20 ポリアミド繊維は「ケプラー49」あるいは「ケプラー 149」を使用した。そして、前記プリプレグシートB 2シートがその繊維方向が同じになる様に重ねて中間 層とした。なお、130~150μmの厚さのプリプレ グシート1シートを前記中間層としても良い。

【0045】以下、シートBの代わりにシートB, 2シ ートからなる前記中間層をに使用する他は実施例1と同 様にして板厚160~210µmのアーム用板材を得 た。平面性の良好な1枚の板材から特殊な振動プレス抜 き加工により、20~50枚のアームを製造し、その表 に優れた耐久性を示した。試験後、羽根を調べてみる 30 裏表面に片面 4 μmの膜厚でドライループ強装を施し た。

### [0046]

【比較例2】実施例6で用いたプリプレグシートB。の 代わりに炭素繊維の連続繊維が一方向に揃えられた厚さ 65~80μmのプリプレグシートBs を2シート使用 する他は実施例6と同様にして、アームを製造した。次 に実施例1の羽根と実施例6のアームを使用して製作し たシャッタと、実施例1の羽根と比較例2のアームを使 用して製作したシャッタとを用いて、走行速度2.8 msec にて耐久試験を行なった結果、比較例2のアームの嵌合 部、特に穴1a及び8aで約0.1m程度の穴拡がりが生 じてしまったが、実施例6のアームはほとんど損傷を受 けていなかった。なお、アームを軽量化した結果とし て、従来のチタン材をアームに使用した場合に比較し て、実施例6及び比較例2の両者とも駆動エネルギーを 同じにした場合、約10%程度走行速度が上がった。

# [0047]

【発明の効果】以上の通り、本発明によれば、中間層に 炭素繊維に代えて比重が小さく伸びが大きく引張強度が 50 ほぼ同等の芳香族ポリアミド樹脂を用いたので、(1)

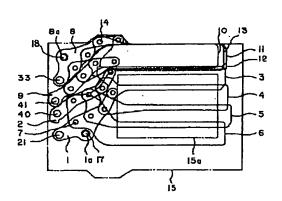
軽く、それでいて剛性がほとんど低下せず、そのため超 高速で羽根を走行させても被打ち現象がほとんど発生し ないので1/8000秒以上という超高速シャッタ・ス ピードが実現可能になり、しかも(2)連結部の強度が 十分であり、超高速で羽根を走行させても連結部の破損 が生じない。

[0048] 本発明の板材は、軽いので駆動エネルギーを低減でき、電源電池に余裕が生まれる。従って、モータードライブをより高速化できたり、他の機能に電気エネルギーを提供できるので、より高機能のカメラが実現 10される。特に、本発明の効果は、板厚の薄い板材において著しく強調される。

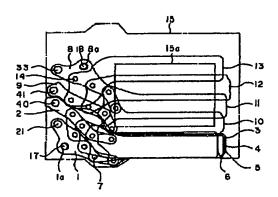
# 【図面の簡単な説明】

【図1】は公知の縦走りフォーカルプレンシャッタの 先、後羽根系の概略を示す構成図であり、シャッタがセットされた状態を示している。

【図1】



[図3]



【図2】は図1の縦走りフォーカルプレンシャッタの概略を示す構成図であり、露光窓が開いた状態を示している。

10

【図3】は図1の縦走りフォーカルプレンシャッタの概略を示す構成図であり、露光窓が閉じた状態を示している。

【主要部分の符号の説明】

3~6 先羽根

10 7 連結ピン

8、9 後羽根アーム

10~13 後羽根

14 連結ピン

15 基板

17、18 駆動ピン

[图2]

